PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

04-237814

(43)Date of publication of application: 26.08.1992

(51)Int.Cl.

F01N 3/20 F01N 3/24 F02B 25/14 F02M 25/07

(21)Application number : 03-005670

(71)Applicant: TOYOTA MOTOR CORP

(22)Date of filing:

22.01.1991

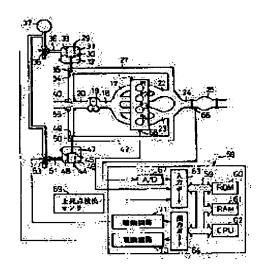
(72)Inventor: YAMANAKA AKIHIRO

HIROSE KATSUHIKO NOMURA KENICHI

(54) EXHAUST GAS CONTROLLER FOR TWO-CYCLE INTERNAL COMBUSTION ENGINE (57)Abstract:

PURPOSE: To improve the machine warming ability of catalyst by circulating a quantity of low temperature blowby new air to an air supply route.

CONSTITUTION: First and second exhaust branched pipings 22, 23 and an intake duct 20 are connected together through first and second communicating routes 27, 42. In the latter half of the exhaust stroke of each cylinder, the corresponding first or second switch control valve 29, 44 which is normally closed, is opened. As a result, in the latter half of the exhaust stroke, a quantity of low temperature blowby new air exhausted into the first or the second exhaust branched pipings 22, 23, is not flown into a catalyst converter 25, but is circulated into the intake duct 20 through the first or the second communicating route 27, 42. At the time of the warming of the catalyst, the catalyst is thus speedily warmed.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

(19)日本国特許庁 (JP)

(51) Int.Cl.5

(12) 公開特許公報(A)

庁内整理番号

(11)特許出願公開番号

特開平4-237814

技術表示箇所

(43)公開日 平成4年(1992)8月26日

F 0 1 N 3/20 3/24 F 0 2 B 25/14 F 0 2 M 25/07	D 9150-3G S 9150-3G Z 7114-3G A 8923-3G	
	71 0020 00	審査請求 未請求 請求項の数1(全 8 頁)
(21)出願番号	特願平3-5670	(71)出願人 000003207
(22)出願日	平成3年(1991)1月22日	トヨタ自動車株式会社 愛知県豊田市トヨタ町1番地
		(72)発明者 山中 章弘
		愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動
		車株式会社内
		(72)発明者 広瀬 雄彦
		愛知県登田市トヨタ町1番地 トヨタ自動
		車株式会社内
		(72)発明者 野村 憲一
		愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動
		車株式会社内
		(74)代理人 弁理士 青木 朗 (外4名)

FΙ

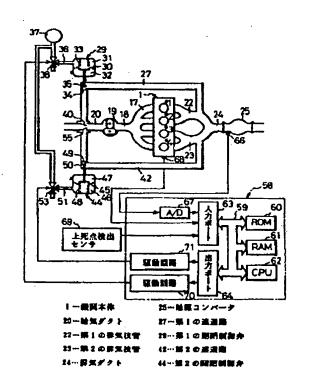
(54) 【発明の名称】 2サイクル内燃機関の排気ガス制御装置

識別記号

(57)【要約】

【目的】2サイクル内燃機関の排気ガス制御装置において、多量の低温吹き抜け新気を給気通路に還流させることにより触媒の暖機性を向上させる。

【構成】第1および第2の排気枝管22,23と給気ダクト20とを第1および第2の連通路27,42を介して連結する。各気筒の排気行程の後半において、対応する常時閉鎖型の第1または第2の開閉制御井29,44を開弁させる。その結果、排気行程の後半に第1または第2の排気枝管22,23内に排出された多量の低温吹き抜け新気は触媒コンパータ25内に流入せずに、第1または第2の連通路27,42を介して給気ダクト20内に還流される。斯くして触媒の暖機時に触媒が迅速に暖機される。



1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 機関排気通路内に触媒コンパータを配置し、該触媒コンパータ上流の排気通路から連通路を分岐して該連通路を給気通路内に連結し、該連通路内に常時閉鎖型開閉制御弁を配置した2サイクル内燃機関の排気ガス制御装置において、該開閉制御弁を排気行程の後半に開弁させるようにした2サイクル内燃機関の排気ガス制御装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は2サイクル内燃機関の排気ガス制御装置に関する。

[0002]

【従来の技術】シリンダポア内周壁面上に給気ポートお よび排気ポートを備えた所謂シニューレ型2サイクル内 燃機関において、シリンダポア内周壁面上に二つの排気 ボートをシリンダボア軸線方向に沿って互いにずらして 配置すると共に、これら二つの排気ボートと反対側のシ リンダポア内周壁面上に給気ポートを配置し、この給気 ボートはシリンダヘッドから遠い方の排気ボート、即ち 第2の排気ボートとほぼ同じ高さ位置に形成され、シリ ンダヘッドに近い方の俳気ポート、即ち第1の排気ポー トが第1の排気通路を介して触媒コンパータの入口側に 接続されると共に第2排気ポートが第2の排気通路を介 して上述の触媒コンバータの入口側に接続され、第2排 気通路から迂回通路を分岐してこの迂回通路を触媒コン パータ下流の排気通路内に連結し、迂回通路の第2排気 通路からの分岐点に切換制御弁を配置し、触媒コンパー 夕内の触媒の温度がその活性温度よりも高いときには第 2 排気ポートが第 2 排気通路を介して触媒コンパータの 入口倒に連通せしめられ、一方触媒の温度がその活性温 度よりも低いときには第2排気ポートが迂回通路を介し て触媒コンパータ下炭の排気通路に連通せしめられるよ うに切換制御弁を切換制御するようにした2サイクル内 燃機関の排気ガス制御装置が公知である(特開昭64-191 08号公報参照)。この2サイクル内燃機関では燃焼室内 で燃焼が行われてピストンが下降するにつれてまず第1 排気ポートが燃焼室内に開口し、その結果燃焼室内の高 温高圧の既燃ガスが第1排気ポート内に流出する。 次い でピストンが更に下降し第1排気ポートに加えて給気ポ ートおよび第2排気ポートが燃焼室内に開口すると、給 気ポートから燃焼室内に流入した新気によって既燃ガス が第1 および第2 排気ポート内に排出されると共に一部 の新気が燃焼室内を吹き抜けて第1および第2排気ボー ト内に排出される。従って、機関1サイクル全体でみる と燃焼室内への開口時期が早い第1俳気ポート内には多 量の高温既燃ガスおよび少量の低温吹き抜け新気を含む 全体的に高温の排出ガスが排出され、一方燃焼室内への 開口時期が遅い第2排気ポート内には低温吹き抜け新気 の割合が多い全体的に低温の排出ガスが排出されること

になる。上述のようにこの2サイクル内燃機関では触媒の温度がその活性温度よりも低いときには第2排気ポートが切換制御弁の切換作用によって迂回通路を介して触媒コンバータ下流の排気通路に連結されるので、第2排気ポート内に排出された全体的に低温の排出ガスが触媒コンバータ内に流入せず、従って触媒の温度をその活性温度まで迅速に上昇させることができる。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】上述のようにこの2サイクル内燃機関では触媒の温度がその活性温度よりも低いときに、第2排気ボート内に排出された吹き抜け新気の割合が多い全体的に低温の排出ガスを、触媒コンパータを迂回して触媒コンパータ下流の排気通路内に導っとにより、触媒を迅速に暖機させるようにしている。といるがらこの第2排気ボート内に排出された排出力の、量の既燃ガスもまた含まれている。従ってこの既燃ガスや未燃HCガスが触媒による浄化作用を全く受けずに大気中に排出されることになり、その結果排気エミッションが悪化してしまうという問題がある。

[0004]

【課題を解決するための手段】上記問題点を解決するために本発明によれば機関排気通路内に触媒コンパータを配置し、触媒コンパータ上流の排気通路から連通路を分岐して連通路を給気通路内に連結し、連通路内に常時閉鎖型開閉制御弁を配置した2サイクル内燃機関の排気ガス制御装置において、開閉制御弁を排気行程の後半に開弁させるようにしている。

[0005]

【作用】排気行程の後半に開閉制御井が開弁せしめられ、その結果、排気行程の後半に排気通路内に排出された多量の低温の吹き抜け新気を含む排出ガス部分が連通路を介して給気通路に還流される。即ち、多量の低温の吹き抜け新気が触媒コンパータ内に流入しない。

[0006]

【実施例】図1は4気筒2サイクル内燃機関の全体図、図2は図1に示す4気筒2サイクル内燃機関の一つの気筒の側面断面図である。図1および図2を参照すると、1は機関本体、3はシリンダブロック、4はシリンダブロック、4はシリンダブロック、4はシリンダブロック3上に固定されたシリンダへッド、6はシリンダイッド5の内壁面とピストン4の頂面間に形成された燃焼室、8は給気弁、9は給気ポート、10は排気弁、11は排気ポート、12は燃料噴射弁、13は点火栓を夫々示す。シリンダヘッド5の内壁面上には排気弁10側の給気弁8の中間には排気弁2で開発すると弁座14間の開口を給気弁8の全開弁期間に直が開発すると新気は給気ポート9から排気弁10と反対側の給気弁8の開口を通って燃焼室6内に供給される。その結果新気は図2において矢印Wで示すように燃焼室6の周

50

20

壁面に沿って流れ、斯くして良好なループ掃気が行われ ることになる。

【0007】図1を参照すると、各気筒の給気ポート9 は給気枝管17を介して給気ダクト18に連結される。給気 ダクト18は機関駆動の機械式過給機19の吐出側に連結さ れ、機械式過給機19の吸込側は給気ダクト20に連結され る。一方、1番気筒の排気ポート11および2番気筒の排 気ポート11が第1の排気枝管22に連結され、3番気筒の 排気ポート11および4番気筒の排気ポート11が第2の排 気枝管23に連結される。第1排気枝管22および第2排気 枝管23は排気ダクト24に連結される。排気ダクト24内に は触媒コンパータ25が配置される。

【0008】触媒コンパータ25上流の第1排気枝管22か ら第1の連通路27が分岐され、この第1連通路27が機械 式過給機19上流の給気ダクト20内に連結される。この第 1 連通路27内には常時閉鎖型の第1の開閉制御弁29が配 置される。この第1開閉制御弁29は、ダイヤフラム30に より隔成された負圧室31と大気圧室32とを有し、この負 圧室31内にダイヤフラム押圧用圧縮ばね33が挿入され る。また、弁ポート34を開閉制御する弁体35がダイヤフ ラム30に連結される。負圧室31は負圧導管36を介して負 圧源37に接続される。この負圧導管36の途中には第1の 三方弁38が配置される。この第1の三方弁38はオンせし められると負圧室31を負圧源37に連通せしめ、オフせし められると負圧室31を大気に開放せしめる。負圧室31内 に負圧が導入されると弁体35が弁ポート34を開弁せし め、一方負圧室31が大気に開放されると弁体35が弁ポー ト34を閉弁せしめる。従って第1三方弁38を切換制御す ることによって第1連通路27の開閉制御を行うことがで きる。第1三方弁38は電子制御ユニット58の出力信号に 30 基づいて制御される。また、第1連通路27と給気ダクト 20との連結部には第1のリード弁40が配置される。この 第1リード弁40は第1連通路27から給気ダクト20に向け てのみ空気が流通可能な逆止弁を形成している。従って この第1リード弁40により、給気ダクト20内の圧力が第 1 排気技管22内の圧力よりも高いときに第1 開閉制御弁 29が開弁しても給気ダクト20内の空気が第1連通路27を 介して第1排気枝管22内に流入することが防止される。

【0009】また、触媒コンパータ25上流の第2排気枝 管23から第2の連通路42が分岐され、この第2連通路42 40 が機械式過給機19上流の給気ダクト20内に連結される。 この第2連通路42内には常時閉鎖型の第2の開閉制御弁 44が配置される。この第2開閉制御弁44は第1開閉制御 弁29と同様に、ダイヤフラム45により隔成された負圧室 46と大気圧室47とを有し、この負圧室46内にダイヤフラ ム押圧用圧縮ばね48が挿入される。また、弁ポート49を 開閉制御する弁体50がダイヤフラム45に連結される。負 圧室46は負圧導管51を介して負圧源37に接続される。こ の負圧導管51の途中には第2の三方弁53が配置される。

圧凝37に連通せしめ、オフせしめられると負圧室46を大 気に開放せしめる。従って第2三方弁53を切換制御する ことによって第2連通路42の開閉制御を行うことができ る。第2三方弁53は電子制御ユニット58の出力信号に基 づいて制御される。また、第2連通路42と給気ダクト20 との連結部には第2のリード弁55が配置される。この第 2リード弁55は第2連通路42から給気ダクト20に向けて のみ空気が流通可能な逆止弁を形成している。

【0010】電子制御ユニット58は双方向性バス59によ って相互に接続されたROM(リードオンリメモリ)6 0、RAM (ランダムアクセスメモリ) 61、CPU (マ イクロプロセッサ)62、入力ポート63および出力ポート 64を具備する。触媒コンパータ25には触媒の温度を検出 する温度センサ66が取り付けられる。温度センサ66は触 媒の温度に比例した出力電圧を発生し、この出力電圧が AD変換器67を介して入力ポート63に入力される。また 入力ポート63にはクランク角センサ68の出力信号および 上死点検出センサ69の出力信号が入力される。クランク 角センサ68はクランクシャフトが例えば30度回転する毎 に出力パルスを発生し、上死点検出センサ69は例えば1 番気筒のピストン4が上死点前BTDC5°にきたときに出 カパルスを発生する。従ってこれらのクランク角センサ 68および上死点検出センサ69の出力信号から1番気筒の 上死点を基準とした現在のクランク角を計算することが できる。一方、出力ポート64は夫々対応する駆動回路7 0.71を介して第1三方弁38および第2三方弁53に接続 される。

【0011】図3は各気筒の給気弁8および排気弁10の 開弁時期の一例を示している。図3に示す例では俳気弁 10が給気弁8よりも先に開弁し、排気弁10が給気弁8よ りも先に閉弁する。排気弁10の開弁開始時期EOは下死 点BDC前70°程度、給気弁8の開弁開始時期IOは下 死点BDC前50°程度、排気弁10の閉弁開始時期ECは 下死点BDC後50°程度、給気弁8の閉弁開始時期IC は下死点BDC後70°程度である。本明細書では排気弁 10の開弁開始時期EOから排気弁10の開弁開始時期EC までの期間ESを「排気行程」と称する。

【0012】次に図2および図3を参照して燃焼室6内 における掃気作用について説明する。排気弁10が開弁す ると燃焼室6内の高温高圧の既燃ガスが排気ポート11内 に流出する。次いで給気弁8が開弁すると機関駆動の機 械式過給機19によって給気ポート9から給気弁8を介し て燃焼室6内に新気が送り込まれる。このとき、排気弁 10側の給気弁8の開口はマスク壁15によって覆われてい るので、空気は図2に示すようにマスク壁15と反対側の 給気弁8の開口から燃焼室6内に流入し、次いで矢印W で示すように給気弁8下方のシリンダポア内壁面に沿い 下降する。次いでこの空気は矢印Wで示すようにピスト ン4の頂面に沿い進んで排気弁10下方のシリンダポア内 この第2の三方弁53はオンせしめられると負圧室46を負 50 壁面に沿い上昇し、斯くして空気は燃烧室6内をループ

10

状に流れることになる。このループ状に流れるループ掃 気流Wによって燃焼室6内の高温既燃ガスが排気弁10を 介して排出される。なお、図3に示される排気行程ES の後半には給気ポート9から流入した新気の一部が既然 ガスと共に俳気ポート11内に流出するようになる。即

ち、排気行程ESの初期には高温の既燃ガスのみが排気 ポート11内に流出し、排気行程ESの後半には多量の低 温吹き抜け新気を含んだ全体的に低温の排出ガスが排気 ポート11内に流出する。

【0013】次に図4に示すタイムチャートおよび図 5、図6に示すフローチャートを参照して、図1から図 3に示す実施例における排気ガス制御の一例について説 明する。なお、図1から図3に示す実施例では1番気 筒、3番気筒、2番気筒、4番気筒の順序でピストン4 の位相が90° ずつ遅れている。

【0014】図4(a)に示されるようにクランク角セ ンサ68はクランクシャフトが30°回転する毎に出力パル スを発生し、また上死点検出センサ69は1番気筒のピス トン4が例えば上死点TDC前5°にきたときに出力パ ルスを発生する。図4 (f) に示されるように、上死点 20 検出センサ69から出力パルスが出力された後にクランク 角センサ68から最初に出力パルスが出力されたとき、即 ち1番気筒のピストン4が上死点TDCにきたときにク ランク角カウンタCCの値が0にクリアされ、次いでク ランクシャフトが30°回転する毎にクランク角カウンタ CCの値が1ずつ加算される。

【0015】図4 (g) は第1開閉制御弁29の開閉状 態、図4(h)は第2開閉制御弁44の開閉状態を示して いる。なお図4(g)および(h)において実線V1:お よび実線Y2、は触媒コンパータ25内の触媒の温度Tが触 30 媒の適温範囲よりも低いときにおける第1開閉制御弁29 および第2開閉制御弁44の開閉状態を示しており、一方 一点鎖線V1。および一点鎖線V2。は触媒の温度Tが触媒 の適温範囲よりも高いときにおける第1 閉閉制御弁29お よび第2開閉制御弁44の開閉状態を示している。なお、 触媒の温度Tが適温範囲内にあるときには後述するよう にその時点までの触媒の温度Tの履歴に応じて、実線V1 - およびV2: で表わされる開閉制御または一点鎖線V1⊾ およびY2。で表わされる開閉制御が選択される。

【0016】まず触媒の温度下が適温範囲よりも低いと きの排気ガス制御について説明する。このときには各気 筒の排気行程ES1, ES2, ES3, ES4の後半において夫 々対応する第1開閉制御弁29または第2開閉制御弁44が 開弁せしめられる。即ち、1番気筒に対しては図4 (b) および (g) に示すようにクランク角カウンタC Cの値が5から7までの期間R1において第1開閉制御 弁29が実線V1 で示されるように開弁せしめられる。2 番気筒に対しては図4(c)および(g)に示すように クランク角カウンタCCの値が11から1までの期間R2

開弁せしめられる。3番気筒に対しては図4 (d) およ び(h)に示すようにクランク角カウンタCCの値が8 から10までの期間R3において第2開閉制御弁44が実線 V2: で示されるように開弁せしめられる。4番気筒に対 しては図4(e) および(h) に示すようにクランク角 カウンタCCの値が2から4までの期間R4において第 2 開閉制御弁44が実線V2』で示されるように開弁せしめ られる。これらの期間R1、R2、R3、R4は夫々対 応する気筒の下死点BDC前30°から下死点BDC後60 。までの期間に相当し、即ち排気行程ES1, ES2, ES 3、ES4の後半の期間にほぼ相当する。その結果、期間 R 1 および期間R 2 において夫々1番気筒または2番気 筒から第1排気枝管22内に排出された多量の低温吹き抜 け新気を含む排出ガスが第1連通路27を介して給気ダク ト20内に還流される。また期間R3および期間R4にお いて夫々3番気筒または4番気筒から第2排気枝管23内 に排出された多量の低温吹き抜け新気を含む排出ガスが 第2連通路42を介して給気ダクト20内に還流される。一

方、図4に示されるように各気筒の排気行程ES1, ES

2、ES3、ES4の前半には夫々対応する第1開閉制御弁

29または第2開閉制御弁44が閉弁されている。各気筒の

排気行程前半には上述のようにほとんど高温の既燃ガス

のみが第1排気枝管22内または第2排気枝管23内に排出

される。従って、この排気行程前半に各気筒から排出さ

れた高温の既燃ガスは排気ダクト24を介して触媒コンパ

ータ25内に流入せしめられる。 【0017】次に触媒の温度Tが触媒の適温範囲よりも 高いときの排気ガス制御について説明する。このときに は図4 (g) および (h) において一点鎖線Vl。 および V2。で示されるように、第1開閉制御弁29および第2開 閉制御弁44が夫々閉弁状態に保持される。その結果、各 気筒の排気行程ES1, ES2, ES3, ES4において第1排 気枝管22内または第2排気枝管23内に排出された排出ガ スがすべて排気ダクト24を介して触媒コンパータ25内に 流入せしめられる。

【0018】次に図5および図6を参照して、図4に示 す排気ガス制御を行うための制御ルーチンについて説明 する。このルーチンは30°クランク角間隔毎の割込みに よって実行される。なお図5および図6では触媒コンパ ータ25内に酸化触媒が備えられている場合を例にとって 説明する。酸化触媒が最も良好な浄化作用を発揮する適 温範囲は約 350℃から約 450℃までの範囲である。

【0019】図5を参照するとまず始めにステップ80に おいて、上死点フラグTFLが1であるか否かが判別さ れる。この上死点フラグTFLには図4(a)に示すよ うに上死点検出センサ69から出力パルスが発生したとき に値1がセットされる。上死点フラグTFLが1である 場合にはステップ81に進んでクランク角カウンタCCの 値が0にクリアされる。次いでステップ82に進んで上死 において第1開閉制御弁29が実線V1。で示されるように 50 点フラグTFLが0にリセットされ、次いでステップ84

に進む。一方、ステップ80において上死点フラグTFL が1でない場合にはステップ83に進んでクランク角カウ ンタCCの値が1加算され、次いでステップ84に進む。

【0020】ステップ84ではフラグRFLが0であるか 否かが判別される。フラグRFLが0である場合にはス テップ85に進んで、温度センサ66によって検出された触 媒の温度下が触媒の適温範囲内の下方の値、例えば 350 ℃以下であるか否かが判別される。触媒の温度下が 350 ℃以下である場合にはステップ86に進んでフラグRFL に1がセットされ、次いでステップ89に進む。一方、触 10 媒の温度Tが 350℃以上である場合にはそのままステッ プ89に進む。一方、ステップ84においてフラグRFLが Oでない場合にはステップ87に進んで、触媒の温度Tが 触媒の適温範囲内の上方の値、例えば 450℃以上である か否かが判別される。触媒の温度Tが 450℃以上である 場合にはステップ88に進んでフラグRFLにOがセット され、次いでステップ89に進む。一方、触媒の温度下が 450℃以下である場合にはそのままステップ89に進む。

【0021】即ちステップ84からステップ88において、 触媒の温度Tが 350℃以下の場合にはフラグRFLに1 がセットされる。その後触媒の温度Tが上昇して 450℃ 以上になるとフラグRFLの値がOに変更される。一 方、触媒の温度Tが 450℃以上の場合にはフラグRFL に0がセットされる。その後触媒の温度下が低下して35 0 ℃以下になるとフラグRFLの値が1に変更される。 つまり、フラグRFLの値の切換はヒステリシスを有す るようになっている。なお、機関始動時にはフラグRF しは0にリセットされる。

【0022】ステップ89ではフラグRFLが0であるか 否かが判別される。フラグRFLが0である場合は、図 30 4 (g) および (h) において一点鎖線Vi。およびV2。 で示すように第1 開閉制御弁29および第2 開閉制御弁44 を閉弁状態に保持すべき場合である。この場合にはステ ップ90に進んで第1の三方弁38がオフせしめられ、その 結果第1開閉制御弁29が閉弁せしめられる。次いでステ ップ91に進んで第2の三方弁53がオフせしめられ、その 結果第2 開閉制御弁44が閉弁せしめられ、本制御ルーチ ンが終了する。

【0023】一方、ステップ89においてフラグRFLが 0 でない場合は、図4 (g) および(h) において実線 40 V1: およびV2: で示すように各気筒の排気行程の後半の 期間R1、R2、R3、R4において夫々対応する第1 開閉制御弁29または第2開閉制御弁44を開弁させるべき 場合である。この場合にはステップ92に進んで、クラン ク角カウンタCCの値が2であるか否かが判別される。 クランク角カウンタCCの値が2である場合にはステッ プ93に進んで第1の三方弁38がオフせしめられ、その結 果第1開閉制御弁29が閉弁せしめられる。次いでステット プ94に進んで第2の三方弁53がオンせしめられ、その結 **果第2阴閉制御弁44が開弁せしめられ、本制御ルーチン 50 内に液入せしめられる。その結果、すべての排出ガスが**

が終了する。一方ステップ92においてクランク角カウン 夕CCの値が2でない場合にはステップ5に進む。

8

【0024】ステップ95ではクランク角カウンタCCの 値が5であるか否かが判別される。クランク角カウンタ CCの値が5である場合にはステップ96に進んで第1の 三方弁38がオンせしめられ、その結果第1開閉制御弁29 が開弁せしめられる。次いでステップ97に進んで第2の 三方弁53がオフせしめられ、その結果第2開閉制御弁44 が閉弁せしめられ、本制御ルーチンが終了する。一方ス テップ95においてクランク角カウンタCCの値が5でな い場合にはステップ98に進む。

【0025】ステップ98ではクランク角カウンタCCの 値が8であるか否かが判別される。クランク角カウンタ CCの値が8である場合にはステップ99に進んで第1開 閉制御弁29が閉弁せしめられる。次いでステップ100 に 進んで第2開閉制御弁44が開弁せしめられ、本制御ルー チンが終了する。一方ステップ98においてクランク角力 ウンタCCの値が8でない場合にはステップ101 に進 15

【0026】ステップ101 ではクランク角カウンタCC の値が11であるか否かが判別される。クランク角カウン 夕CCの値が11である場合にはステップ102 に進んで第 1 開閉制御弁29が開弁せしめられる。次いでステップ10 3 に進んで第2開閉制御弁44が閉弁せしめられ、本制御 ルーチンが終了する。一方ステップ101 においてクラン ク角カウンタCCの値が11でない場合にはそのまま本制 御ルーチンを終了する。

【0027】斯くして、触媒の暖機時などのように触媒 の温度工が触媒の適温範囲よりも低いときには、各気筒 の排気行程ES1, ES2, ES3, ES4の前半に排気ポート 11内に排出された排出ガス部分、即ち高温の既燃ガスが 大部分を占める排出ガス部分が触媒コンバータ25内に流 入せしめられると共に、各気筒の排気行程の後半の期間 R1, R2, R3, R4に排気ポート11内に排出された 排出ガス部分、即ち多量の低温吹き抜け新気を含む排出 ガス部分が第1連通路27または第2連通路42を介して給 気ダクト20内に遺流される。その結果、多量の低温吹き 抜け新気が触媒コンパータ25内に流入しないので、触媒 の暖機時に触媒を活性温度(適温範囲)まで迅速に暖桟 させることができる。また、排出ガスの全体的な温度が 低い機関低回転低負荷運転時に触媒の温度工が活性温度 まで達しないことが防止される。更に、触媒の暖機時な どの機関低温時には燃烧室6内で未燃HCガスが発生し やすいが、この未燃HCガスが給気ダクト20内に還流さ れて有効に再燃焼せしめられる。

【0028】一方、触媒の温度丁が触媒の適温範囲より も高いときには、各気筒の排気行程ES1、ES2、ES3. ES4において排気ポート11内に排出された排出ガスは多 量の低温吹き抜け新気も含めてすべて触媒コンパータ25 触媒によって良好に浄化されると共に、触媒コンパータ25内に多量の低温吹き抜け新気が流入することにより、触媒が過熱して破損することが防止される。また図5のステップ84からステップ88に示したように本実施例では排気行程の後半の期間R1、R2、R3、R4における排出ガスを給気ダクト20内に遺流させるか否かの切換制御がヒステリシスを有するので、この切換時に第1開閉制卸弁29または第2開閉制御弁44がハンチングを起こすことが防止される。

【0029】なお、本実施例では触媒低温時に燃烧室6からの排出ガスを給気ダクト20内に還流させる期間 R 1. R 2. R 3. R 4が、図4から図6に示されるように各気筒の下死点BDC前30°から下死点BDC後60°までの期間に設定されたが、期間 R 1. R 2. R 3. R 4はこの時期に限定されるわけではない。また本実施例では図1に示すように負圧によって作動する第1開閉卸弁29および第2開閉制卸弁44を用いているが、この代りにリニヤソレノイド等の任意の駆動方式の第1開閉卸弁および第2開閉制卸弁を用いることができる。なお、第1開閉制卸弁29および第2開閉制卸弁44に対する配子制卸ユニット58からの開閉制御信号が、第1開閉制卸弁29および第2開閉制卸弁44の応答遅れ時間を考慮に入れて出力されることは云うまでもない。

【0030】また本実施例では図3および図4に示すように排気弁10が給気弁8よりも先に閉弁する2サイクル内燃機関に本発明を適用している。しかしながら、給気弁8が排気弁10よりも先に閉弁する2サイクル内燃機関、あるいは排気弁10および給気弁8がほぼ同時に閉弁する2サイクル内燃機関に対しても本発明を同様に適用することができる。なお、いずれの場合も第1開閉制御弁29および第2開閉制卸弁44の開弁期間は対応する気筒の排気行程ESの後半である。また図5および図6では触媒コンバータ25内に酸化触媒が備えられている場合について説明したが、この代りに三元触媒あるいは還元触媒が備えられている場合にも本発明を同様に適用することができる。

【0031】なお本実施例では温度センサ66により触媒

の温度Tを検出したが、この代りに水温センサにより機関冷却水温を検出して触媒の温度Tを推定することも可能である。また本実施例では図2に示すように筒内噴射式2サイクル内燃機関を例に挙けたが、給気ポート9内に燃料噴射を行う2サイクル内燃機関に対しても本発明を同様に適用することができる。

10

[0032]

【発明の効果】排気行程の後半に排気通路内に排出された多量の低温吹き抜け新気が触媒コンパータ内に茂入しないので、触媒の暖機時に触媒を迅速に暖機させることができる。また触媒の暖機時などの機関低温時に燃焼室内で発生しやすい未燃HCガスが給気通路内に遺布されて再燃焼されるので、排気浄化を向上させることができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】4気筒2サイクル内燃機関の全体図である。

【図2】図1の一つの気筒の側面断面図である。

【図3】 給排気弁の開弁時期を示す線図である。

【図4】各気筒の排気行程と第1開閉制御弁および第2 の開閉制御弁の開弁時期との関係を示すタイムチャートである。

【図5】排気ガス制御ルーチンを示すフローチャートの 前半部分である。

【図6】排気ガス制御ルーチンを示すフローチャートの 後半部分である。

【符号の説明】

1…機関本体

20…給気ダクト

22…第1の排気枝管

0 23…第2の排気枝管

24…排気ダクト

25…触媒コンパータ

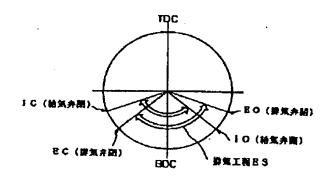
27…第1の連通路

29…第1の開閉制御弁

42…第2の連通路

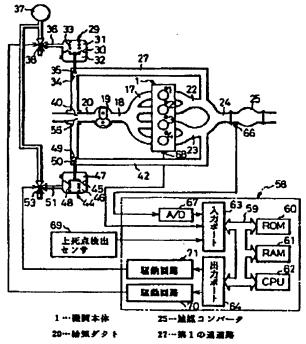
44…第2の開閉制御弁

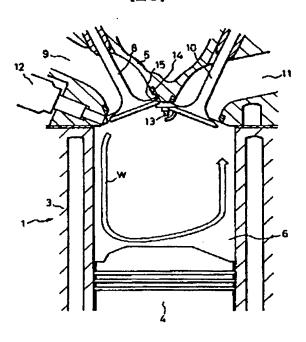
[図3]





[図2]

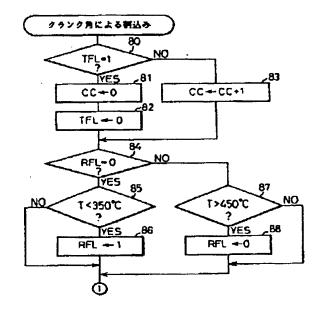


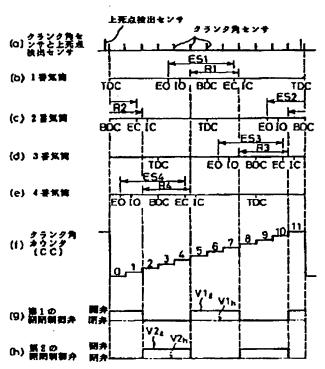


20… 辞気ダクト 27…第1の遠道発 22…第1の接気技管 29…第1の関所解析 23…第2の滞気技管 42…第2の遠道路

【図5】







【図6】

